

PCT

WELTORGANISATION FÜR GEISTIGES EIGENTUM
Internationales Büro

INTERNATIONALE ANMELDUNG VERÖFFENTLICHT NACH DEM VERTRAG ÜBER DIE
INTERNATIONALE ZUSAMMENARBEIT AUF DEM GEBIET DES PATENTWESENS (PCT)



(51) Internationale Patentklassifikation ⁶ : C07C 29/149, 31/20, C07D 313/04		A1	(11) Internationale Veröffentlichungsnummer: WO 97/31883 (43) Internationales Veröffentlichungsdatum: 4. September 1997 (04.09.97)
(21) Internationales Aktenzeichen: PCT/EP97/00990		(81) Bestimmungsstaaten: CA, CN, JP, KR, SG, US, europäisches Patent (AT, BE, CH, DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE).	
(22) Internationales Anmeldedatum: 28. Februar 1997 (28.02.97)			
(30) Prioritätsdaten: 196 07 954.3 1. März 1996 (01.03.96) DE 196 47 349.7 15. November 1996 (15.11.96) DE			
(71) Anmelder (für alle Bestimmungsstaaten ausser US): BASF AKTIENGESELLSCHAFT [DE/DE]; D-67056 Ludwigshafen (DE).			
(72) Erfinder; und (75) Erfinder/Anmelder (nur für US): BAUR, Karl, Gerhard [DE/DE]; Ottweiler Strasse 22, D-67063 Ludwigshafen (DE). FISCHER, Rolf [DE/DE]; Bergstrasse 98, D-69121 Heidelberg (DE). PINKOS, Rolf [DE/DE]; Birkental 3a, D-67098 Bad Dürkheim (DE). STEIN, Frank [DE/DE]; Seebacher Strasse 37, D-67098 Bad Dürkheim (DE). BREITSCHIEDEL, Boris [DE/DE]; Eduard-Goebel-Strasse 11, D-36043 Fulda (DE). RUST, Harald [DE/DE]; Dudostrasse 57, D-67435 Neustadt (DE).			
(74) Gemeinsamer Vertreter: BASF AKTIENGESELLSCHAFT; D-67056 Ludwigshafen (DE).			

(54) Title: PROCESS FOR PREPARING 1,6 HEXANE DIOL AND CAPROLACTON

(54) Bezeichnung: VERFAHREN ZUR HERSTELLUNG VON 1,6-HEXANDIOL UND CAPROLACTON

(57) Abstract

The invention relates to a process for preparing 1,6 hexane diol and ϵ -caprolacton from a carboxylic acid mixture containing adipic acid, 6-hydroxy caproic acid and, in small quantities, 1,4 cyclohexane diols. Said mixture is obtained as a by-product of the oxidation of cyclohexane into cyclohexanone/ cyclohexanol with oxygen or gases containing oxygen, by water extraction of the reaction mixture. Said process involves esterification and hydrogenation of a partial stream into hexane diol and cyclization of 6-hydroxy caproic acid esters into caprolacton. According to this process: (a) the monocarboxylic acids and the dicarboxylic acids contained in the aqueous reaction mixture are reacted with a low-molecular alcohol to form the corresponding carboxylic acid esters; (b) the excess alcohol, water and low-boiling agents of the resultant esterification mixture are released in a first distillation stage; (c) separating into a ester fraction substantially free of 1,4 cyclohexane diols, and a fraction containing at least the greater part of the 1,4 cyclohexane diols is carried out from the bottom product in a second distillation stage; (d) at least part of a stream substantially containing 6-hydroxy caproic acid ester is separated from the ester fraction in a third distillation stage; (e) the ester fraction from (d), from which 6-hydroxy caproic acid ester was at least partially removed, is hydrogenated catalytically and 1,6 hexane diol is extracted by distilling the hydrogenated product in a known manner; and (f) the stream substantially containing 6-hydroxy caproic acid ester is heated to temperatures above 200 °C at reduced pressure, thereby causing cyclization of 6-hydroxy caproic acid ester to form caprolacton, and pure ϵ -caprolacton is recovered from the cyclization product by distillation.

(57) Zusammenfassung

Verfahren zur Herstellung von 1,6-Hexandiol und ϵ -Caprolacton aus einem Adipinsäure, 6-Hydroxycapronsäure und in geringen Mengen 1,4-Cyclohexandiole enthaltenden Carbonsäuregemisch, das als Nebenprodukt der Oxidation von Cyclohexan zu Cyclohexanon/Cyclohexanol mit Sauerstoff oder Sauerstoff enthaltenden Gasen durch Wasseraufnahme des Reaktionsgemisches erhalten wird, durch Veresterung und Hydrierung eines Teilstroms zu Hexandiol und Cyclisierung von 6-Hydroxycapronsäureester zu Caprolacton, wobei man a) die in dem wäßrigen Reaktionsgemisch enthaltenen Mono- und Dicarbonsäuren mit einem niedermolekularen Alkohol zu den entsprechenden Carbonsäureestern umsetzt, b) das erhaltene Veresterungsgemisch in einer ersten Destillationsstufe von überschüssigem Alkohol, Wasser und Leichtsiedern befreit, c) aus dem Sumpfprodukt in einer zweiten Destillationsstufe eine Auf trennung in eine von 1,4-Cyclohexandiole im wesentlichen freie Esterfraktion und eine zumindest den größeren Teil der 1,4-Cyclohexandiole enthaltende Fraktion durchführt, d) von der Esterfraktion in einer dritten Destillationsstufe zumindest teilweise einen im wesentlichen 6-Hydroxycapronsäureester enthaltenden Strom abtrennt, e) die Esterfraktion aus (d), aus der zumindest teilweise 6-Hydroxycapronsäureester entfernt wurde, katalytisch hydriert und durch Destillation des Hydrierproduktes in an sich bekannter Weise 1,6-Hexandiol gewinnt und f) den im wesentlichen 6-Hydroxycapronsäureester enthaltenden Strom auf Temperaturen über 200 °C bei verminderter Druck erhitzt, wodurch 6-Hydroxycapronsäureester zu Caprolacton cyclisiert wird, und aus dem Cyclisierungsprodukt durch Destillation reines ϵ -Caprolacton gewinnt.

LEDIGLICH ZUR INFORMATION

Codes zur Identifizierung von PCT-Vertragsstaaten auf den Kopfbögen der Schriften, die internationale Anmeldungen gemäss dem PCT veröffentlichen.

AM	Armenien	GB	Vereinigtes Königreich	MX	Mexiko
AT	Österreich	GE	Georgien	NE	Niger
AU	Australien	GN	Guinea	NL	Niederlande
BB	Barbados	GR	Griechenland	NO	Norwegen
BE	Belgien	HU	Ungarn	NZ	Neuseeland
BF	Burkina Faso	IE	Irland	PL	Polen
BG	Bulgarien	IT	Italien	PT	Portugal
BJ	Benin	JP	Japan	RO	Rumänien
BR	Brasilien	KE	Kenya	RU	Russische Föderation
BY	Belarus	KG	Kirgisistan	SD	Sudan
CA	Kanada	KP	Demokratische Volksrepublik Korea	SE	Schweden
CF	Zentrale Afrikanische Republik	KR	Republik Korea	SG	Singapur
CG	Kongo	KZ	Kasachstan	SI	Slowenien
CH	Schweiz	LI	Liechtenstein	SK	Slowakei
CI	Côte d'Ivoire	LK	Sri Lanka	SN	Senegal
CM	Kamerun	LR	Liberia	SZ	Swasiland
CN	China	LK	Litauen	TD	Tschad
CS	Tschechoslowakei	LU	Luxemburg	TG	Togo
CZ	Tschechische Republik	LV	Lettland	TJ	Tadschikistan
DE	Deutschland	MC	Monaco	TT	Trinidad und Tobago
DK	Dänemark	MD	Republik Moldau	UA	Ukraine
EE	Estland	MG	Madagaskar	UG	Uganda
ES	Spanien	ML	Mali	US	Vereinigte Staaten von Amerika
FI	Finnland	MN	Mongolei	UZ	Usbekistan
FR	Frankreich	MR	Mauretanien	VN	Vietnam
GA	Gabon	MW	Malawi		

Verfahren zur Herstellung von 1,6-Hexandiol und Caprolacton

Beschreibung

5

Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Herstellung von 1,6-Hexandiol und Caprolacton, bevorzugt mit mindestens 99 %iger Reinheit, die insbesondere von 1,4-Cyclohexandiolen praktisch frei sind, aus einem Carbonsäuregemisch, das als Nebenprodukt der 10 Oxidation von Cyclohexan zu Cyclohexanon/Cyclohexanol mit Sauerstoff oder Sauerstoff enthaltenden Gasen und durch Wasserextraktion des Reaktionsgemisches erhalten wird, durch Veresterung und Hydrierung eines Teilstroms zu Hexandiol und Cyclisierung von 6-Hydroxycapronsäureester, wobei die 1,4-Cyclohexandiole entweder 15 bei der Fraktionierung des Veresterungsgemisches oder zuletzt vom Caprolacton abgetrennt werden. Nach einer Abwandlung des Verfahrens der Erfindung wird die Hydrierung unterlassen und Adipinsäurediester gewonnen, der einer unmittelbaren Verwendung z.B. als Schmiermittel zugeführt werden kann.

20

1,6-Hexandiol stellt einen gesuchten Monomerbaustein dar, der überwiegend auf dem Polyester- und Polyurethansektor eingesetzt wird. Caprolacton bzw. die daraus durch Polyaddition hergestellten Polycaprolactone dienen zur Herstellung von Polyurethanen.

25

Die wäßrigen Lösungen von Carbonsäuren, die bei der Oxidation von Cyclohexan zu Cyclohexanol und Cyclohexanon (vgl. Ullmann's Encyclopedia of Industrial Chemistry, 5. Ed., 1987, Vol. A8, S. 49) als Nebenprodukte entstehen, im folgenden Dicarbonsäurelösung (DCL) genannt, enthalten (berechnet wasserfrei in Gew.-%) im allgemeinen zwischen 10 und 40 % Adipinsäure, zwischen 10 und 40 % 6-Hydroxycapronsäure, zwischen 1 und 10 % Glutarsäure, zwischen 1 und 10 % 5-Hydroxyvaleriansäure, zwischen 1 und 5 % 1,2-Cyclohexandiole, zwischen 1 und 5 % 1,4-Cyclohexandiole, 30 zwischen 2 und 10 % Ameisensäure sowie eine Vielzahl weiterer Mono- und Dicarbonsäuren, Ester, Oxo- und Oxa-Verbindungen, deren Einzelgehalte im allgemeinen 5 % nicht übersteigen. Beispielsweise seien Essigsäure, Propionsäure, Buttersäure, Valeriansäure, Capronsäure, Oxalsäure, Malonsäure, Bernsteinsäure, 4-Hydroxy-40 buttersäure und γ -Butyrolacton genannt.

Aus DE 2 321 101 und DE 1 235 879 ist bekannt, diese wäßrigen Dicarbonsäurelösungen bei Temperaturen von 120 bis 300°C und Drucken von 50 bis 700 bar in Gegenwart überwiegend Kobalt enthaltender Katalysatoren zu 1,6-Hexandiol als Hauptprodukt zu hydrieren. Die Hydrierausträge werden bevorzugt destillativ aufgearbeitet. Dabei gelingt es auch mit extrem hohem Destil-

2

lationsaufwand nicht oder nur unvollständig, die bei der Hydrierung nicht veränderten 1,4-Cyclohexandiole von 1,6-Hexandiol zu trennen, so daß sich die 1,4-Cyclohexandiole, die anfänglich bereits in der DCL enthalten waren, mit einem Gehalt von im 5 allgemeinen 2 bis 5 Gew.-% im 1,6-Hexandiol wiederfinden.

Um diesem Problem zu begegnen, sind einige Lösungsansätze bekannt:

10 In US 3 933 930 wird die Umsetzung von 1,4-Cyclohexandiol in wässrigen Lösungen von Adipinsäure und 6-Hydroxycapronsäure zu Cyclohexanol, Cyclohexan und/oder Cyclohexen beschrieben, indem das Gemisch katalytisch vorhydriert wird. Dieses Verfahren bedarf des Einsatzes zweier verschiedener Hydrierkatalysatoren, 15 eines für die Vorhydrierung, eines für die eigentliche Carbonsäurehydrierung und ist daher aufwendig.

Nach DE-OS 2 060 548 wird sehr reines 1,6-Hexandiol durch Kristallisation gewonnen. Auch dieses Verfahren ist sehr aufwendig und außerdem mit erheblichen Ausbeuteverlusten verbunden. 20

Eine weitere Möglichkeit zur Gewinnung von hochreinem 1,6-Hexandiol besteht darin, anstelle von DCL reine Adipinsäure oder reine Adipinsäureester zu hydrieren (K. Weissermel, H.J. Arpe, Industrielle Organische Chemie, VCH-Verlagsgemeinschaft Weinheim, 25 4. Auflage, Seite 263, 1994). Reine Adipinsäure ist jedoch im Vergleich zu DCL sehr teuer. Ferner ist das Carbonsäuregemisch, das bei der Cyclohexanoxidation anfällt, ein Abfallprodukt, das auch aus Umweltschutzgesichtspunkten einer stofflichen Verwertung 30 zugeführt werden sollte.

Caprolacton wird bislang großtechnisch ausschließlich auf Basis Cyclohexanon durch Baeyer-Villiger-Oxidation hergestellt. Dabei werden explosive Perverbindungen entweder eingesetzt oder im Verfahren durchlaufen. 35

Auch die Herstellung von Caprolacton aus DCL ist z.B. aus DE 1 618 143 bereits beschrieben worden. Dabei wird entwässerte DCL mit Phosphorsäure thermisch umgesetzt und ein Gemisch aus 40 Dicarbonsäuren, Caprolacton sowie eine Vielzahl anderer Komponenten fraktioniert. Der Sumpf fällt dabei z.T. fest und schwerlöslich an. Das Caprolacton hat aber auch nach weiterer destillativer Aufarbeitung nur eine 98 %ige Reinheit.

Ferner ist vielfach beschrieben, 6-Hydroxycapronsäure oder deren Ester zu Caprolacton umzusetzen (z.B. DE 2 013 525, EP-A 349 861 und darin zitierte Literatur).

5 Es bestand daher die Aufgabe, ausgehend von DCL die darin enthaltene 6-Hydroxycapronsäure in sehr reines Caprolacton umzuwandeln und gleichzeitig sehr reines 1,6-Hexandiol bzw. Adipinsäureester aus der in der DCL enthaltenen Adipinsäure zu gewinnen und damit die Nachteile des Standes der Technik, d.h. entweder hohe Kosten
10 der Herstellung oder unzureichende Reinheit der Produkte, zu vermeiden.

Diese Aufgabe wurde gelöst mit einem Verfahren zur Herstellung von 1,6-Hexandiol und ϵ -Caprolacton aus einem Adipinsäure,
15 6-Hydrocapronsäure und geringe Mengen 1,4-Cyclohexandiole enthaltenden Carbonsäuregemisch, das als Nebenprodukt der Oxidation von Cyclohexan zu Cyclohexanon/Cyclohexanol mit Sauerstoff oder Sauerstoff enthaltenden Gasen und durch Wasser-
extraktion des Reaktionsgemisches erhalten wird, durch Ver-
20 esterung und Hydrierung eines Teilstroms zu Hexandiol und Cyclisierung von 6-Hydroxycapronsäureester zu Caprolacton, wobei man

25 a) die in dem wässrigen Reaktionsgemisch enthaltenen Mono- und Dicarbonsäuren mit einem niedermolekularen Alkohol zu den entsprechenden Carbonsäureestern umsetzt,

30 b) das erhaltene Veresterungsgemisch in einer ersten Destillationsstufe von überschüssigem Alkohol und Leichtsiedern befreit,

35 c) aus dem Sumpfprodukt in einer zweiten Destillationsstufe eine Auftrennung in einen von 1,4-Cyclohexandiolen im wesentlichen freie Esterfraktion und eine zumindest den größeren Teil der 1,4-Cyclohexandiole enthaltende Fraktion durchführt,

40 d) von der Esterfraktion in einer dritten Destillationsstufe zumindest teilweise einen im wesentlichen 6-Hydroxycapronsäureester enthaltenden Strom abtrennt,

45 e) die Esterfraktion aus (d) aus der zumindest teilweise 6-Hydroxycapronsäureester entfernt wurde, katalytisch hydriert und durch Destillation des Hydrierproduktes in an sich bekannter Weise 1,6-Hexandiol gewinnt und

f) den im wesentlichen 6-Hydroxycapronsäureester enthaltenden Strom auf Temperaturen über 200°C bei verminderter Druck erhitzt, wodurch 6-Hydroxycapronsäureester zu Caprolacton cyclisiert wird und aus dem Cyclisierungsprodukt durch 5 Destillation reines ϵ -Caprolacton gewinnt.

Nach einer Abwandlung dieses Verfahrens kann auch der Adipinsäureester als solcher gewonnen und einer unmittelbaren Verwendung, z.B. als Schmiermittel zugeführt werden, d.h. die 10 Stufe (e) kann weggelassen werden.

Es war überraschend, daß bei der Trennung der Estergemische, die durch die Veresterung der in der DCL enthaltenen Mono- und Dicarbonsäuren entstehen, die 1,4-Cyclohexandiole, die ja ebenfalls mit Carbonsäuren verestert vorliegen können, so abgetrennt werden können, daß nach Hydrierung und Aufarbeitung dem verbleibenden sehr geringen 1,4-Cyclohexandiolgehalt im 1,6-Hexandiol keine praktische Bedeutung mehr zukommt. Wegen der zu trennenden komplizierten Stoffgemische war es überraschend, daß es gelang, 20 die 1,4-Cyclohexandiole oder deren Ester trotz der ungünstigen Siedepunktverhältnisse und zu befürchtenden Azeotropbildung, praktisch vollständig von den für die Hydrierung zu 1,6-Hexandiol verwendeten C₆-Estern abzutrennen.

25 Die Veresterung kann ohne Zusatz von Katalysatoren bevorzugt unter Einwirkung von Katalysatoren durchgeführt werden. Als niedermolekulare Alkohole kommen in der Regel solche mit 1 bis 10 C-Atomen, insbesondere Alkanole mit 1 bis 8 C-Atomen in Betracht. Auch Diole wie Butandiol oder Pentandiol kommen 30 prinzipiell in Betracht. Soll Caprolacton und Adipinsäureester gewonnen werden, kommen auch Alkohole, die höher als Caprolacton sieden, wie z.B. 1,6-Hexandiol, Octadecanol oder Trimethylolpropan in Betracht.

35 Die technisch bevorzugten für die Veresterung zu verwendenden Alkohole sind n- oder i-Butanol und insbesondere Methanol.

Im Falle der Veresterung mit Methanol (Variante A) geht man so vor, daß man in der Destillationsstufe (c) eine im wesentlichen 40 von 1,4-Cyclohexandiolen freie Carbonsäuremethylesterfraktion am Kopf der Kolonne und eine die Hochsieder und die 1,4-Cyclohexandiole enthaltende Sumpffraktion gewinnt und die Carbonsäuremethylesterfraktion in der Hydrierstufe (d) katalytisch hydriert.

45 Wird n- oder i-Butanol zur Veresterung verwendet (Variante B), werden in der Destillationsstufe (c) die 1,4-Cyclohexandiole mit den Leichtsiedern über Kopf abgetrennt und man gewinnt die

5

Carbonsäurebutylester als Seitenabzug oder als diese enthaltenden Sumpf mit nachfolgender Einleitung in die Hydrierstufe (d), bzw. in eine weitere Destillation, falls man Adipinsäureester gewinnen will.

5

Das erfindungsgemäße Verfahren wird mit seinen Varianten A (Fig. 1), B (Fig. 2), C (Fig. 3) und D (Fig. 4) wie folgt allgemein erläutert (wobei die Begriffe über Kopf bzw. als Sumpf jeweils den Abzug oberhalb bzw. unterhalb des Zulaufs bedeuten):

10

Variante A:

Wie in Fig. 1 dargestellt, wird die Dicarbonsäurelösung (DCL), gegebenenfalls nach Entwässerung, zusammen mit einem C₁- bis 15 C₃-Alkohol, vorzugsweise Methanol, in den Veresterungsreaktor R₁ eingespeist, in dem die Carbonsäuren verestert werden. Das erhaltene Veresterungsgemisch gelangt dann in die Kolonne K₁, in der der überschüssige Alkohol (ROH), Wasser und Leichtsieder (LS) über Kopf abdestilliert und das Estergemisch (EG) als Sumpf abge- 20 zogen und in die Kolonne K₂ eingespeist wird. In dieser Kolonne wird das EG in eine im wesentlichen von 1,4-Cyclohexandiolen freie Esterfraktion (EF) und eine Sumpffaktion bestehend aus Hochsiedern (HS) und cis- und trans-1,4-Cyclohexandiolen (1,4-CHDO) fraktioniert. Die Esterfraktion wird dann in einen 25 weiteren Fraktionierkolonne K₃ geleitet, in der die Esterfraktion in ein Kopfprodukt, bestehend im wesentlichen aus Adipinsäure- diester (ADSE), vorzugsweise -dimethylester und ein Sumpfprodukt bestehend im wesentlichen aus 6-Hydroxycapronsäureester (HCSE), vorzugsweise -methylester aufgetrennt wird.

30

Die im wesentlichen Adipinsäurediester enthaltende Fraktion wird dann in der katalytischen Hydrierung R₂ zu 1,6-Hexandiol hydriert, das in der Kolonne K₄ reindestilliert wird.

35

Die 6-Hydroxycapronsäureesterfraktion wird im Reaktor R₃ einer thermischen Behandlung über 100°C, in der Regel 150 bis 350°C, vorzugsweise 200 bis 300°C bei verminderter Druck, z.B. 900 bis 10 mbar, vorzugsweise 300 bis 20 mbar unterworfen; dies führt zur Cyclisierung des Esters unter Bildung von ε-Caprolacton, das in 40 der Kolonne K₅ reindestilliert wird.

Variante B:

Sie unterscheidet sich von Variante A dadurch, daß man zur Ver- 45 esterung Alkohole mit 4 bis 10 Kohlenstoffatomen verwendet. Vor- zugsweise verwendet man n- oder i-Butanol. Man erhält dadurch in der Destillationskolonne durch die Erhöhung der Siedepunkte der

Ester eine Umkehrung der Fraktionierung, d.h. die Esterfraktion (EF) fällt hier als Sumpfprodukt an. Wie in Fig. 2 dargestellt, wird dann das EF wiederum in die Fraktierkolonne K₃ geleitet, in der Adipinsäurediester, vorzugsweise der -dibutylester (ADSE) 5 nunmehr als Sumpf und der 6-Hydroxycapronester, vorzugsweise -butylester, als Kopfprodukt erhalten wurde, worauf beide, wie in Variante A beschrieben, aufgearbeitet werden.

Variante C:

10

Gemäß dieser Variante wird die Destillation der Kolonnen K₂ und K₃ zu einer Destillationsstufe zusammengezogen.

15

Gemäß Fig. 3 wird dabei das durch Veresterung mit Alkoholen mit 1 bis 3 C-Atomen, vorzugsweise Methanol, erhaltene Estergemisch (EG) einer fraktionierenden Destillation unterworfen und in einem oberen Seitenabzug der Adipinsäureester, vorzugsweise -dimethyl-ester, in einem unteren Seitenabzug der 6-Hydroxycapronester, vorzugsweise -methylester, und als Sumpf die 1,4-Cyclohexandiole 20 gewonnen.

Die Adipinsäureester- und 6-Hydroxycapronsäureesterfraktionen werden dann wie in Fig. 1 beschrieben aufgearbeitet.

25 Variante D:

30

Diese Ausführungsform entspricht der Variante C mit dem Unterschied, daß zur Veresterung Alkohole einschließlich Diole mit 4 bis 10 Kohlenstoffatomen, vorzugsweise n- oder i-Butanol 35 verwendet werden. Aufgrund der Umkehrung der Siedepunktrelationen erhält man als oberen Seitenabzug 6-Hydroxycapronsäureester als unteren Seitenabzug Adipinsäureester und als Kopfprodukt die 1,4-Cyclohexandiole. Die Weiterverarbeitung der Esterfraktionen erfolgt dann wie oben beschrieben.

35

Das erfindungsgemäße Verfahren wird im folgenden für die Variante A im einzelnen anhand der Fig. 5 erläutert. Die Reaktionsbedingungen gelten für die anderen Varianten gleichermaßen.

40

Die Verfahrensschritte sind in Stufen aufgeschlüsselt, wobei die Stufen 2, 3, 4, 5, 6, 7 sowie 12, 13 und 14 für das Verfahren essentiell sind (die Stufen 5, 6, 7 allerdings nur, falls Hexandiol und nicht Adipinsäurediester als solcher gewonnen wird) und die 45 Stufen 3 und 4 sowie 6 und 7 auch zusammengefaßt werden können. Die Stufen 8, 9, 10 und 11 sind fakultativ, aber zur Erhöhung der Wirtschaftlichkeit des Verfahrens gegebenenfalls sinnvoll.

Die Dicarbonsäurelösung (DCL) ist im allgemeinen eine wäßrige Lösung mit einem Wasseranteil von 20 bis 80 %. Da eine Veresterungsreaktion eine Gleichgewichtsreaktion darstellt, bei der Wasser entsteht, ist es sinnvoll, insbesondere bei Veresterung mit z.B. Methanol vorhandenes Wasser vor der Reaktion zu entfernen, vor allem wenn während der Veresterungsreaktion Wasser nicht, z.B. nicht azeotrop, entfernt werden kann. Die Entwässerung in Stufe 1 kann z.B. mit einem Membransystem erfolgen, oder bevorzugt durch eine Destillationsapparatur, bei der bei 10 bis 10 250°C, bevorzugt 20 bis 200°C, besonders 30 bis 200°C und einem Druck von 1 bis 1 500 mbar, bevorzugt 5 bis 1 100 mbar, besonders bevorzugt 20 bis 1 000 mbar Wasser über Kopf und höhere Monocarbonsäuren, Dicarbonsäuren und 1,4-Cyclohexandiole über Sumpf abgetrennt werden. Die Sumpftemperatur wird dabei bevorzugt so 15 gewählt, daß das Sumpfprodukt flüssig abgezogen werden kann. Der Wassergehalt im Sumpf der Kolonne kann 0,01 bis 10 Gew.-%, bevorzugt 0,01 bis 5 Gew.-%, besonders bevorzugt 0,01 bis 1 Gew.-% betragen.

20 Die Abtrennung des Wassers kann so erfolgen, daß das Wasser überwiegend säurefrei erhalten wird oder man kann die in der DCL enthaltenen niederen Monocarbonsäuren - im wesentlichen Ameisensäure - zum größten Teil mit dem Wasser abdestillieren, damit diese in der Veresterung keinen Veresterungskataly whole binden.

25 Dem Carbonsäurestrom aus der Stufe 1 wird Alkohol ROH mit 1 bis 10 C-Atomen zugemischt. Dabei können Methanol, Ethanol, Propanol oder iso-Propanol oder Gemische der Alkohole, bevorzugt aber Methanol einerseits oder C₄ und höhere Alkohole, insbesondere 30 mit 4 bis 8 C-Atomen und bevorzugt n- oder i-Butanol oder auch n-Pentanol oder i-Pentanol andererseits verwendet werden. Das Mischungsverhältnis Alkohol zu Carbonsäurestrom (Massenverhältnis) kann von 0,1 bis 30, bevorzugt 0,2 bis 20, besonders bevorzugt 0,5 bis 10 betragen.

35 Dieses Gemisch gelangt als Schmelze oder Lösung in den Reaktor der Stufe 2, in dem die Carbonsäuren mit dem Alkohol verestert werden. Die Veresterungsreaktion kann bei 50 bis 400°C, bevorzugt 70 bis 300°C, besonders bevorzugt 90 bis 200°C durchgeführt werden. Es kann ein äußerer Druck angelegt werden, bevorzugt wird die Veresterung aber unter Eigendruck des Reaktionssystems durchgeführt. Als Veresterungsapparat kann dabei ein Rührkessel oder Strömungsrohr oder es können jeweils mehrere verwendet werden. Die für die Veresterung notwendige Verweilzeit liegt zwischen 40 0,3 und 10 Stunden, bevorzugt 0,5 bis 5 Stunden. Die Veresterungsreaktion kann ohne Zusatz eines Katalysators ablaufen, bevorzugt wird aber zur Erhöhung der Reaktionsgeschwindigkeit ein

Katalysator zugesetzt. Dabei kann es sich um einen homogenen gelösten oder um einen festen Katalysator handeln. Als homogene Katalysatoren seien beispielhaft Schwefelsäure, Phosphorsäure, Salzsäure, Sulfonsäuren wie p-Toluolsulfonsäure, Heteropolysäuren wie Wolframatophosphorsäure oder Lewissäuren wie z.B. Aluminium-, Vanadium-, Titan-, Bor-Verbindungen genannt. Bevorzugt sind Mineralsäuren, insbesondere Schwefelsäure. Das Gewichtsverhältnis von homogenem Katalysator zu Carbonsäureschmelze beträgt in der Regel 0,0001 bis 0,5, bevorzugt 0,001 bis 0,3.

10

Als feste Katalysatoren sind saure oder supersaure Materialien, z.B. saure und supersaure Metalloxide wie SiO_2 , Al_2O_3 , SnO_2 , ZrO_2 , Schichtsilikate oder Zeolith, die alle zur Säureverstärkung mit Mineralsäureresten wie Sulfat oder Phosphat dotiert sein können, oder organische Ionentauscher mit Sulfonsäure-, oder Carbonsäuregruppen geeignet. Die festen Katalysatoren können als Festbett angeordnet oder als Suspension eingesetzt werden.

Das bei der Reaktion gebildete Wasser wird zweckmäßig kontinuierlich z.B. durch eine Membran oder destillativ entfernt.

Die Vollständigkeit des Umsatzes der in der Carbonsäureschmelze vorhandenen freien Carboxylgruppen wird mit der nach der Reaktion gemessenen Säurezahl (mg KOH/g) festgestellt. Sie beträgt abzüglich der gegebenenfalls zugesetzten Säure als Katalysator 0,01 bis 50, bevorzugt 0,1 bis 10. Dabei müssen nicht alle im System vorhandenen Carboxylgruppen als Ester des eingesetzten Alkohols vorliegen, sondern ein Teil kann in Form von dimeren oder oligomeren Estern mit dem OH-Ende der Hydroxycapronsäure vorliegen.

30

Das Veresterungsgemisch wird in Stufe 3, ein Membransystem oder bevorzugt eine Destillationskolonne, eingespeist. Wurde zur Veresterungsreaktion eine gelöste Säure als Katalysator eingesetzt, wird das Veresterungsgemisch zweckmäßig mit einer Base neutralisiert, wobei pro Säureäquivalent des Katalysators 1 bis 1,5 Basenäquivalente zugesetzt werden. Als Basen werden in der Regel Alkali- oder Erdalkalimetalloxide, -Carbonate, -Hydroxyde oder -Alkoholate, oder Amine in Substanz oder in dem Verestungskohol gelöst verwendet.

40

Wird in Stufe 3 eine Kolonne verwendet, so erfolgt der Zulauf zur Kolonne bevorzugt zwischen dem Kopf- und dem Sumpfstrom. Über Kopf wird bei Drücken von 1 bis 1 500 mbar, bevorzugt 20 bis 1 000 mbar, besonders bevorzugt 40 bis 800 mbar und Temperaturen zwischen 0 und 150°C, bevorzugt 15 und 90°C und insbesondere 25 und 75°C der überschüssige Veresterungskohol ROH, Wasser sowie entsprechende Ester der Ameisensäure, Essigsäure und Propionsäure

abgezogen. Dieser Strom kann entweder verbrannt oder bevorzugt in der Stufe 11 weiter aufgearbeitet werden.

Als Sumpf wird ein Estergemisch erhalten, das vorwiegend aus 5 den Estern des eingesetzten Alkohols ROH mit Dicarbonsäuren wie Adipinsäure und Glutarsäure, Hydroxycarbonsäuren wie 6-Hydroxy-capronsäure und 5-Hydroxyvaleriansäure, sowie aus Oligomeren und freien bzw. veresterten 1,4-Cyclohexandiolen besteht. Es kann 10 sinnvoll sein, einen Restgehalt von Wasser und/oder Alkohol ROH bis je 4 Gew-% im Estergemisch zuzulassen. Die Sumpftemperaturen betragen 70 bis 250°C, bevorzugt 80 bis 220°C, besonders bevorzugt 100 bis 190°C.

Der weitgehend von Wasser und Veresterungsalkohol ROH befreite 15 Strom aus Stufe 3 wird in die Stufe 4 eingespeist. Dabei handelt es sich um eine Destillationskolonne, bei der der Zulauf zwischen den leichtsiedenden Komponenten und den schwersiedenden Komponenten erfolgt. Die Kolonne wird bei Temperaturen von 10 bis 300°C, bevorzugt 20 bis 270°C, besonders bevorzugt 30 bis 250°C und 20 Drucken von 1 bis 1 000 mbar, bevorzugt 5 bis 500 mbar, besonders bevorzugt 10 bis 200 mbar betrieben.

Die Kopffaktion besteht überwiegend aus Restwasser und Rest-alkohol ROH, Estern des Alkohols ROH mit Monocarbonsäuren, 25 überwiegend C₃- bis C₆-Monocarbonsäureestern mit Hydroxycarbon-säuren, wie 6-Hydroxycapronsäure, 5-Hydroxyvaleriansäure sowie vor allem den Diestern mit Dicarbonsäuren wie Adipinsäure, Glutarsäure und Bernsteinsäure, 1,2-Cyclohexandiolen, Caprolacton und Valerolaceton.

30 Die genannten Komponenten können zusammen über Kopf abgetrennt oder in einer weiteren bevorzugten Ausführungsform in der Kolonne der Stufe 4 in einen Kopfstrom, der überwiegend Restwasser und Restalkohol sowie die oben erwähnten Bestandteile mit 3 bis 35 5 C-Atomen enthält und einen Seitenstrom, der überwiegend die oben erwähnten Bestandteile der C₆-Ester enthält, aufgetrennt werden. Der die Ester der C₆-Säuren enthaltende Strom, entweder als Gesamt-Kopfstrom oder als Seitenstrom kann dann, je nachdem wieviel Caprolacton hergestellt werden soll, im Grenzfall - ohne 40 Caprolacton-Herstellung - ganz in die Hydrierung (Stufe 5) gelangen, erfindungsgemäß jedoch zum Teil oder als Gesamtstrom in die Stufe 12 eingespeist werden.

Die schwersiedenden Komponenten des Stromes aus Stufe 4, über- 45 wiegend bestehend aus 1,4-Cyclohexandiolen oder deren Estern, dimeren oder oligomeren Estern sowie nicht näher definierte z.T. polymeren Bestandteilen der DCL, werden über den Abtriebsteil der

10

Kolonne der Stufe 4 abgetrennt. Diese können zusammen anfallen oder so, daß über einen Seitenstrom der Kolonne im Abtriebsteil vorwiegend die 1,4-Cyclohexandiole und über Sumpf der Rest abgetrennt werden. Die so gewonnenen 1,4-Cyclohexandiole können z.B. 5 als Ausgangsstoff für Wirkstoffe Verwendung finden. Die schwer-siedenden Komponenten, mit oder ohne den Gehalt an 1,4-Cyclo-diolen, können entweder verbrannt werden oder in einer bevorzugten Ausführungsform zur sogenannten Umesterung in die Stufe 8 gelangen.

10

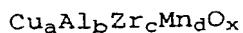
Die Stufen 3 und 4 können, insbesondere wenn nur kleinere Mengen verarbeitet werden, zusammengefaßt werden. Dazu kann beispielsweise in einer absatzweise durchgeföhrten fraktionierten Destillation der C₆-Esterstrom gewonnen werden, wiederum ohne 15 daß 1,4-Cyclohexandiole in den zur Hydrierung geföhrten Strom gelangen.

Die Hydrierung erfolgt katalytisch entweder in der Gas- oder Flüssigphase. Als Katalysatoren kommen prinzipiell alle zur 20 Hydrierung von Carbonylgruppen geeigneten homogenen und heterogenen Katalysatoren wie Metalle, Metalloxide, Metallverbindungen oder Gemische daraus in Betracht. Beispiele für homogene Katalysatoren sind in H. Kropf, Houben-Weyl, Methoden der Organischen Chemie, Band IV/1c, Georg Thieme Verlag Stuttgart, 1980, 25 S. 45 bis 67, und Beispiele für heterogene Katalysatoren sind in Houben-Weyl, Methoden der Organischen Chemie, Band IV/1c, S. 16 bis 26, beschrieben.

Man verwendet bevorzugt Katalysatoren, die eines oder mehrere der 30 Elemente aus den Nebengruppen I. und VI. bis VIII. des Periodensystems der Elemente, bevorzugt Kupfer, Chrom, Molybdän, Mangan, Rhenium, Ruthenium, Kobalt, Nickel und Palladium, besonders bevorzugt Kupfer, Kobalt oder Rhenium enthalten.

35 Die Katalysatoren können allein aus den Aktivkomponenten bestehen oder die Aktivkomponenten können auf Trägern aufgebracht sein. Als Trägermaterialien eignen sich z.B. Cr₂O₃, Al₂O₃, SiO₂, ZrO₂, TiO₂, ZnO₂, BaO und MgO oder Mischungen daraus.

40 Besonders bevorzugt sind Katalysatoren, wie sie in EP 0 552 463 beschrieben sind. Dies sind Katalysatoren, die in der oxidischen Form die Zusammensetzung



11

besitzen, wobei $a > 0$, $b > 0$, $c \geq 0$, $d > 0$, $a > b/2$, $b > a/4$, $a > c$, $a > d$ gilt und x die zur Wahrung der Elektroneutralität pro Formeleinheit erforderliche Anzahl von Sauerstoffionen bezeichnet. Die Herstellung dieser Katalysatoren kann beispielsweise nach den Angaben der EP 0 552 463 durch Fällung von schwerlöslichen Verbindungen aus Lösungen erfolgen, welche die entsprechenden Metallionen in Form ihrer Salze enthalten. Geeignete Salze sind beispielsweise Halogenide, Sulfate und Nitrato. Als Fällungsmittel eignen sich alle Agenzien, die zur Bildung solcher unlöslicher Zwischenstufen führen, die sich durch thermische Behandlung in die Oxide überführen lassen. Besonders geeignete Zwischenstufen sind die Hydroxide und Carbonate bzw. Hydrogen-carbonate, so daß man als besonders bevorzugte Fällungsmittel Alkalicarbonate oder Ammoniumcarbonat einsetzt. Wichtig für die Herstellung der Katalysatoren ist die thermische Behandlung der Zwischenstufen bei Temperaturen zwischen 500°C und 1000°C. Die BET-Oberfläche der Katalysatoren liegt zwischen 10 und 150 m²/g.

Bevorzugt werden Heterogenkatalysatoren verwendet, die entweder fest angeordnet oder als Suspension eingesetzt werden. Wird die Hydrierung in der Gasphase und über fest angeordnetem Katalysator durchgeführt, werden im allgemeinen Temperaturen von 150 bis 300°C bei Drücken von 1 bis 100 bar, bevorzugt 15 bis 70 bar angewandt. Dabei wird zweckmäßig mindestens so viel Wasserstoff als Hydriermittel und Trägergas verwendet, daß Edukte, Zwischenprodukte und Produkte während der Reaktion nie flüssig werden. Der überschüssige Wasserstoff wird vorzugsweise im Kreis geführt, wobei ein kleiner Teil als Abgas zur Entfernung von Inhalten wie z.B. Methan ausgeschleust werden kann. Es können dabei ein Reaktor oder mehrere Reaktoren hintereinander geschaltet verwendet werden.

Erfolgt die Hydrierung in der Flüssigphase mit fest angeordnetem oder suspendiertem Katalysator, so wird sie im allgemeinen bei Temperaturen zwischen 100 und 350°C, bevorzugt 120 und 300°C und Drücken von 30 bis 350 bar, bevorzugt 40 bis 300 bar durchgeführt.

Die Hydrierung kann in einem Reaktor oder mehreren hintereinander geschalteten Reaktoren durchgeführt werden. Die Hydrierung in Flüssigphase über einem Festbett kann man sowohl in Riesel- als auch Sumpffahrweise durchführen. Nach einer bevorzugten Ausführungsform verwendet man mehrere Reaktoren, wobei im ersten Reaktor der überwiegende Teil der Ester hydriert wird und der erste Reaktor bevorzugt mit Flüssigkeitskreislauf zur Wärmeabfuhr und der oder die nachfolgenden Reaktoren bevorzugt ohne Umlauf zur Vervollständigung des Umsatzes betrieben werden.

12

Die Hydrierung kann diskontinuierlich, bevorzugt kontinuierlich erfolgen.

Der Hydrieraustrag besteht im wesentlichen aus 1,6-Hexandiol 5 und dem Alkohol ROH. Weitere Bestandteile sind vor allem, falls der gesamte leichtsiedende Strom der Stufe 4 eingesetzt wurde, 1,5-Pentandiol, 1,4-Butandiol, 1,2-Cyclohexandiole sowie kleine Mengen von Monoalkoholen mit 1 bis 6 C-Atomen und Wasser.

10 Der Hydrieraustrag wird in der Stufe 6, z.B. ein Membransystem oder bevorzugt eine Destillationskolonne, in den Alkohol ROH, der zusätzlich den größten Teil der weiteren leichtsiedenden Komponenten enthält und einen Strom, der überwiegend 1,6-Hexandiol neben 1,5-Pentandiol und den 1,2-Cyclohexandiolen enthält, auf- 15 getrennt. Dabei werden bei einem Druck von 10 bis 1 500 mbar, bevorzugt 30 bis 1 200 mbar, besonders bevorzugt 50 bis 1 000 mbar Kopftemperaturen von 0 bis 120°C, bevorzugt 20 bis 100°C, besonders bevorzugt 30 bis 90°C sowie Sumpftemperaturen von 100 bis 270°C, bevorzugt 140 bis 260°C, besonders bevorzugt 160 20 bis 250°C eingestellt. Der leichtsiedende Stoffstrom kann entweder direkt in die Veresterung der Stufe 2 zurückgeführt werden oder 25 in die Stufe 8 oder in die Stufe 11 gelangen.

Der 1,6-Hexandiol enthaltene Stoffstrom wird in der Stufe 7 25 in einer Kolonne gereinigt. Dabei werden 1,5-Pentandiol, die 1,2-Cyclohexandiole sowie weitere eventuell vorhandene Leicht- sieder über Kopf abgetrennt. Sollen die 1,2-Cyclohexandiole und/ oder 1,5-Pentandiol als zusätzliche Wertprodukte gewonnen werden, so können diese in einer weiteren Kolonne aufgetrennt werden.

30 Über den Sumpf werden eventuell vorhandene Hochsieder aus- geschleust. 1,6-Hexandiol wird mit einer Reinheit von mindestens 99 % aus einem Seitenstrom der Kolonne entnommen. Dabei werden bei Drücken von 1 bis 1 000 bar, bevorzugt 5 bis 800 mbar, beson- ders bevorzugt 20 bis 500 mbar Kopftemperaturen von 50 bis 200°C, 35 bevorzugt 60 bis 150°C und Sumpftemperaturen von 130 bis 270°C, bevorzugt 150 bis 250°C eingestellt.

Sollen nur kleinere Mengen 1,6-Hexandiol hergestellt werden, so können die Stufen 6 und 7 auch in einer diskontinuierlichen frak- 40 tionierten Destillation zusammengefaßt werden.

Um das erfindungsgemäße Verfahren möglichst wirtschaftlich zu betreiben, ist es sinnvoll, den Veresterungskohol ROH zurückzuge- 45 winnen und immer wieder zur Veresterung einzusetzen. Dazu kann der vorwiegend den Alkohol ROH enthaltende Strom aus Stufe 3 und/ oder 6 in der Stufe 11 aufgearbeitet werden. Dazu wird vorteil- haft eine Kolonne verwendet, in der Komponenten, die leichter

sieden als der Alkohol ROH über Kopf, Wasser und Komponenten, die höher sieden als der Alkohol ROH, über Sumpf vom Alkohol ROH, der in einem Seitenstrom gewonnen wird, abgetrennt werden. Die Kolonne wird zweckmäßig bei 500 bis 5 000 mbar, bevorzugt bei 800 5 bis 3 000 mbar betrieben.

Nach einer weiteren bevorzugten Ausführungsform des erfindungsgemäßen Verfahrens wird der hochsiedende Strom aus Stufe 4 zur Erhöhung der Gesamtausbeute an Wertprodukten, bezogen auf eingestellte DCL aufgearbeitet. Dazu wird in der Stufe 8 der Anteil an dimeren und oligomeren Estern der Adipinsäure bzw. Hydroxycapronsäure mit weiteren Mengen des Alkohols ROH, vorzugsweise Methanol, in Gegenwart eines Katalysators umgesetzt. Das Gewichtsverhältnis von Alkohol ROH und dem Sumpfstrom aus Stufe 4 beträgt 10 zwischen 0,1 bis 20, bevorzugt 0,5 bis 10, besonders bevorzugt 1 bis 5. Als Katalysatoren eignen sich prinzipiell die bereits für die Veresterung in Stufe 2 beschrieben. Bevorzugt werden jedoch Lewissäuren eingesetzt. Beispiele hierzu sind Verbindungen oder Komplexe des Aluminiums, Zinns, Antimons, Zirkons oder Titans, 15 wie Zirkoniumacetylacetonat oder Tetraalkyltitanat wie Tetraisopropyltitanat, die in Konzentrationen von 1 bis 10 000 ppm, bevorzugt 50 bis 6 000 ppm, besonders bevorzugt 100 bis 4 000 ppm, angewandt werden. Besonders bevorzugt sind Titanverbindungen.

25 Die Umesterung kann absatzweise oder kontinuierlich, in einem Reaktor oder mehreren Reaktoren, in Reihe geschalteten Rührkesseln oder Rohrreaktoren bei Temperaturen zwischen 100 und 300°C, bevorzugt 120 bis 270°C, besonders bevorzugt 140 bis 240°C 30 und den sich dabei einstellenden Eigendrücken, durchgeführt werden. Die benötigten Verweilzeiten liegen bei 0,5 bis 10 Stunden, bevorzugt bei 1 bis 4 Stunden.

Dieser Strom aus der Stufe 8 lässt sich im Falle der Veresterung 35 mit Methanol z.B. wieder in die Stufe 3 einschleusen. Zur Vermeidung von Aufpegelungen, vor allem von 1,4-Cyclohexandiolen, muß dann absatzweise oder kontinuierlich ein Teilstrom der Hochsiededer aus Stufe 4 ausgeschleust werden. Eine andere Möglichkeit ist, den Strom aus Stufe 8 nicht in Stufe 3 zurückzuführen, sondern 40 ihn, analog zur Stufe 3, in einer Stufe 9 in vorwiegend Alkohol ROH, der dann wieder in die Stufe 2, 8 oder 11 gelangen kann und einen Strom der die Ester enthält, aufzutrennen.

Dieser Esterstrom kann prinzipiell (mit der Maßgabe der Vermeidung von Aufpegelungen der 1,4-Cyclohexandiole) in die Stufe 4 45 zurückgeführt werden oder wird bevorzugt in eine weitere Stufe 10 in die Ester der C₆-Säuren und, mengenmäßig eher unbedeutend, in

14

die Ester der C₅-Säuren einerseits, die entweder in die Stufe 4 oder direkt in die Stufe 5 eingeschleust werden und Hochsieder andererseits, die 1,4-Cyclohexandiole enthalten, aufgetrennt, worauf die Hochsieder ausgeschleust werden.

5

Für die Caprolactonherstellung wird der vorwiegend Ester der C₆-Säuren enthaltende Strom aus der Stufe 4 eingesetzt. Dazu wird dieser Strom in Stufe 12, einer Destillationskolonne, in einen überwiegend Adipinsäurediester enthaltenden Strom, der die vorhandenen 1,2-Cyclohexandiole enthält, über Kopf und einen überwiegend 6-Hydroxycapronsäureester enthaltenden Strom, der keine 1,2-Cyclohexandiole enthält, über Sumpf aufgetrennt. Die Kolonne wird bei Drücken von 1 bis 500 mbar, bevorzugt 5 bis 350 mbar, besonders bevorzugt 10 bis 200 mbar und Sumpftemperaturen von 80 bis 250°C, bevorzugt 100 bis 200°C, besonders bevorzugt 110 bis 180°C betrieben. Die Kopftemperaturen stellen sich dabei entsprechend ein.

Wichtig für eine hohe Reinheit und hohe Ausbeute an Caprolacton ist die Abtrennung der 1,2-Cyclohexandiole vom Hydroxycapronsäureester, da diese Komponenten Azeotropie miteinander bilden. Es war in dieser Stufe 12 nicht vorauszusehen, daß die Trennung der 1,2-Cyclohexandiole und des Hydroxycapronsäureesters vollständig gelingt, vor allem wenn als Ester der bevorzugte Methylester eingesetzt wird.

Zur Verminderung des Trennaufwands kann es vorteilhaft sein in der Stufe 12 zusammen mit dem Adipinsäurediester auch etwas Hydroxycapronsäureester abzutrennen. Die Gehalte an Hydroxycapronsäureester liegen dabei vorteilhaft zwischen 0,2 und 7 Gew.-%. Je nach Alkoholkomponente der Ester wird dieser Anteil Hydroxycapronsäureester zusammen mit dem Adipinsäurediester über Kopf (z.B. Methylester) oder über Sumpf (z.B. Butylester) abgetrennt.

Der 6-Hydroxycapronsäureester enthaltende Sumpfstrom der Stufe 12 wird in der Stufe 13 in an sich bekannter Weise entweder in der Gas- oder Flüssigphase zu Alkohol und Caprolacton umgesetzt. Bevorzugt ist die Flüssigphase.

Die Reaktion wird ohne Katalysator oder aber bevorzugt in Anwesenheit eines Katalysators durchgeführt. Als Katalysatoren eignen sich saure oder basische Katalysatoren, die homogen gelöst oder heterogen vorliegen können. Beispiele sind Alkali- und Erdalkalimetallhydroxide-, -oxide, -carbonate, -alkoxylate oder -carboxylate, Säuren wie Schwefel- oder Phosphorsäure, organische Säuren wie Sulfonsäuren oder Mono- oder Dicarbonsäuren, bzw. Salze der vorgenannten Säuren, Lewissäuren, bevorzugt aus der

15

III. und IV. Hauptgruppe bzw. der I. bis VIII. Nebengruppe des Periodensystems der Elemente.

Bevorzugt verwendet man die gleichen Katalysatoren, die auch in 5 der Stufe 8 eingesetzt werden, da der hochsiedende Ausschleusstrom der Stufe 13 oligomere Hydroxycapronsäureeinheiten enthält, die vorteilhaft über die Stufe 8 wiederverwertet werden können. Wird ein heterogener Katalysator eingesetzt, so beträgt die 10 Katalysatorbelastung üblicherweise 0,05 bis 5 kg Edukt/1 Katalysator und Stunde. Bei homogenen Katalysatoren wird der Katalysator bevorzugt dem Eduktstrom zugemischt. Dabei beträgt die Konzentration üblicherweise 10 bis 10000 ppm, bevorzugt 50 bis 15 5000 ppm, besonders bevorzugt 100 bis 1000 ppm. Die Reaktion wird üblicherweise bei 150 bis 400°C, bevorzugt 180 bis 350°C, besonders bevorzugt 190 bis 330°C und Drücken von 1 bis 1020 mbar, bevorzugt 5 bis 500 mbar, besonders bevorzugt 10 bis 200 mbar durchgeführt.

In manchen Fällen ist es vorteilhaft die Cyclisierungsreaktion 20 in Gegenwart von hochsiedenden Mono-, Di- oder Polyolen wie z.B. Decanol, Undecanol, Tridecanol, Pentadecanol, Octadecanol, 1,4-Butandiol, 1,5-Pentandiol, 1,6-Hexandiol, 1,4-Cyclohexadien, Butylethylpropandiol, Neopentylglycol, Triethylenglykol, Tetraethylenglykol, Triméthylolpropan oder Glycerin durchzuführen.

25 Diese hochsiedenden Alkohole oder Polyole werden vorgelegt und/oder dem Reaktionsgemisch in Konzentrationen bis 5 Gew.-% zugesetzt oder separat zudosiert z.B. jeweils in Konzentrationen von 1 und 20000 ppm, bevorzugt 10 bis 4000 ppm, besonders bevorzugt 30 50 bis 2000 ppm.

Wird die Cyclisierung in der Flüssigphase durchgeführt, werden die Reaktionsprodukte, vorwiegend Veresterungalkohol ROH und Caprolacton gasförmig aus dem Reaktionsgemisch entfernt. Vorteilhaft ist eine dem Reaktionsgefäß aufgesetzte Kolonne, in der noch nicht umgesetztes Edukt im Reaktionssystem gehalten werden kann und über Kopf der Alkohol und Caprolacton abgezogen werden. Dabei kann die Kondensation des Produktstroms so erfolgen, daß fraktionierte kondensiert wird, d.h. zuerst vorwiegend Caprolacton, dann 40 der Veresterungalkohol. Selbstverständlich kann auch nur der Alkohol über Kopf, Caprolacton dagegen in einem Seitenstrom gewonnen werden. Der Alkohol-Strom kann vorteilhaft in die Stufe 2, 8 oder 11 zurückgeführt werden. Das Sumpfprodukt der Cyclierung kann in die Stufe 8 eingeschleust werden.

16

Der Zulauf zum Reaktionsgefäß kann ohne Vorheizung erfolgen. Werden homogene Katalysatoren verwendet, so ist es vorteilhaft, den Eduktstrom direkt in den Cyclisierungssumpf einzutragen. Dabei kann der Katalysator entweder schon vor der Reaktion dem Feed zu 5 gefügt werden, oder direkt in das Reaktionsgefäß gegeben werden.

Vorteilhafter ist es jedoch den Zulauf vorzuheizen, vor allem, wenn der Katalysator bereits gelöst ist und ein Hydroxycapronsäureester mit einer C₁-C₅-Alkoholkomponente verwendet wird. Die Vor 10 heiztemperatur liegt dabei zwischen 100 und 300°C, bevorzugt bei 130 - 270°C, besonders bevorzugt bei 150 - 250°C. Bei diesen Temperaturen reagiert der Hydroxycapronsäureester bereits zum Teil zu Alkohol, Caprolacton und dimeren bzw. oligomeren Hydroxycapronsäureestern. Dies bewirkt, daß nur wenig Hydroxycapron- 15 säureester, wenn er in das heiße Reaktionsgefäß gelangt, sofort aus dem Reaktionssumpf abdestillieren kann. Auf diese Weise werden Kolonnenböden eingespart.

Eine weitere vorteilhafte Möglichkeit besteht darin, den über- 20 wiegenden Teil des Esteralkohols vor der Aufarbeitung des Caprolactons zu gewinnen, vor allem wenn dieser Alkohol, wie Methanol, niedrig siedet und in der Folge nur aufwendig kondensierbar wäre. Dazu wird der Hydroxycapronsäuremethylester in Gegenwart eines Katalysators wie oben beschrieben vorerhitzt, wobei bereits der 25 freiwerdende Alkohol abdestilliert. Dies geschieht vorteilhaft bei 100-1100 mbar, einem Druckbereich, bei dem der Esteralkohol leicht kondensierbar ist. Dieses Vorgehen ist auch in Gegenwart der oben beschriebenen hochsiedenden Alkohole möglich.

30 Der Caprolacton-Produktstrom der Stufe 13 wird in der Stufe 14 weiter aufgearbeitet. Dabei kann es sich um eine oder mehrere Kolonnen handeln. Wird eine Kolonne verwendet, so werden über Kopf der gegebenenfalls noch vorhandene Veresterungalkohol, sowie andere C₁- bis C₆-Leichtsieder abgetrennt, über Seitenstrom 35 reines Caprolacton und über den Sumpf gegebenenfalls noch nicht umgesetzter Hydroxycapronsäureester, der zurückgeführt wird.

Hochreines Caprolacton erhält man, wenn in der Stufe 14 die erwähnten Leichtsieder in einer ersten Kolonne über Kopf, Caprolacton und andere Hochsieder über Sumpf in eine zweite Kolonne eingespeist werden, wo Caprolacton über Kopf abgezogen wird. Handelt es sich bei dem zu gewinnenden Caprolactonstrom nur um kleinere Mengen, so kann Caprolacton mit einer Kolonne durch absatzweise fraktionierte Destillation gewonnen werden.

Die Destillationen werden bei Sumpftemperaturen von 70 bis 250°C, bevorzugt 90 bis 230°C, besonders bevorzugt 100 bis 210°C und Drücken von 1 bis 500 mbar, bevorzugt 5 bis 200 mbar, besonders bevorzugt 10 bis 150 mbar durchgeführt.

5

Nach einer weiteren Abwandlung des Verfahrens - im folgenden Variante E - ist es möglich, insbesondere kleinere Mengen von Caprolacton mit minimalem technischen Aufwand nach einem Batchverfahren herzustellen. Dazu verwendet man für die Veresterung 10 der Stufe (a) einen Alkohol, der höher als Caprolacton siedet und führt die Umsetzung ohne Isolierung der Adipinsäureesterfraktion ansatzweise in einer Eintopfreaktion in Gegenwart eines Veresterungskatalysators durch, wobei die Umsetzungen der Stufen 15 (b), (c) und (f) im gleichen Ansatz erfolgen, die hochsiedenden Adipinsäureester im Sumpf verbleiben und Caprolacton als Destillat gewonnen wird.

Bei dieser Variante E werden zur Veresterung z.B. Alkohole wie Undecanol, Tridecanol, Pentadecanol, Octadecanol, 1,6-Hexandiol, 20 1,4-Cyclohexandiole, Butylethylpropandiol, Neopentylglycol, Triethylenglycol, Tetraethylenglycol, Trimethylolpropan oder Glycerin verwendet. Die Veresterung kann im Vakuum bei Temperaturen durchgeführt werden, bei denen einerseits Reaktionswasser, andererseits auch Komponenten wie die 1,2-Cyclohexandiole ab- 25 destillieren. Diese können natürlich auch erst nach der Veresterung destillativ abgetrennt werden. Der Veresterungsauftrag wird mit weiterem Katalysator wie oben beschrieben versetzt und bei 1 - 200 mbar, bevorzugt 10 - 50 mbar unter Destillationsbedingungen erhitzt. Dabei können Leichtsieder, z.B. die 1,2-Cyclohexan- 30 diole, abdestilliert werden, bevor Caprolacton durch Cyclisierung im Sumpf entsteht. Die bevorzugte Cyclisierungstemperatur liegt zwischen 200 und 300°C. Die Aufarbeitung des Caprolactons erfolgt wie oben beschrieben in einer oder mehreren Reindestillations- kolonnen.

35

Nach dem erfindungsgemäßen Verfahren können Ausbeuten an 1,6-Hexandiol und Caprolacton von jeweils über 95 %, bei Reinheiten von über 99 % erzielt werden.

40 Unter Auslassung der Hydrierstufe gewonnene Adipinsäurediester können als Einsatzstoff auf dem Schmierstoffsektor, als Edukt für Cyclopentanon oder als Weichmacher dienen.

Das Verfahren wird anhand der nachfolgenden Beispiele näher 45 erläutert, aber dadurch in keiner Weise eingeschränkt.

Beispiel 1 (Variante A)

Stufe 1: (Entwässerung)

5 0,1 kg Dicarbonsäurelösung/h (Adipinsäure, 6-Hydroxycapronsäure, 1,4-Cyclohexandiole, Glutarsäure, 5-Hydroxyvaleriansäure, Ameisensäure, Wasser) wurden kontinuierlich in einer Destillationsapparatur (dreibödige Glockenbodenkolonne mit außenliegendem Öl-Heizkreislauf, Öltemperatur 150°C, Bodenvolumen je 10 ca. 25 ml, Zulauf über den Glockenböden) mit aufgesetzter Füllkörperkolonne (ca. 4 theoretische Trennstufen, kein Rücklauf am Kopf) destilliert. Als Kopfprodukt wurden 0,045 kg erhalten mit einem Ameisensäuregehalt im Wasser von ca. 3 %. Im Sumpfstrom (5,5 kg) betrug der Wassergehalt ca. 0,4 %.

15

Stufe 2: (Veresterung)

5,5 kg des Sumpfstroms aus Stufe 1 wurde mit 8,3 kg Methanol und 14 g Schwefelsäure umgesetzt. Die Säurezahl des Austrags abzüglich Schwefelsäure betrug ca. 10 mg KOH/g.

Stufe 3:

In einer Kolonne wurden der Veresterungsstrom aus Stufe 2 destilliert (1015 mbar, 65°C Kopftemperatur, bis 125°C Sumpftemperatur). Über Kopf wurden 7,0 kg abgezogen. Als Sumpfprodukt wurden 6,8 kg erhalten.

Stufe 4: (1,4-Cyclohexandiolabtrennung)

30

In einer 50 cm Füllkörperkolonne wurde der Sumpfstrom aus Stufe 3 fraktioniert destilliert (1 mbar, 70-90°C Kopftemperatur, bis 180°C Sumpftemperatur). Im Sumpf fanden sich die 1,4-Cyclohexandiole.

35

Als Leichsieder wurden 0,6 kg abdestilliert (1,2-Cyclohexandiole, Valerolacton, 5-Hydroxyvaleriansäuremethylester, Glutarsäuredimethylester, Bernsteinsäuredimethylester u.a.); als überwiegend Adipinsäuredimethylester und 6-Hydroxycapronsäuremethylester enthaltende Fraktion wurden 4,3 kg erhalten.

Stufe 5: (Hydrierung Teilstrom; alternativ Abzug des C₆-Ester-gemisches und Reindestillation zur Gewinnung von Adipinsäuredimethylester)

45

19

2,7 kg C₆-Estergemisch aus Stufe 4 wurden kontinuierlich in einem 25 ml Reaktor an einem Katalysator hydriert (Katalysator, 70 Gew.-%, CuO, 25 Gew.-% ZnO, 5 Gew.-% Al₂O₃, der zuvor im Wasserstoffstrom bei 180°C aktiviert worden ist, Hydrier-
5 bedingungen: Zulauf 20 g/h, kein Umlauf, 220 bar, 220°C). Der Ester-Umsatz betrug 99,5 %, die 1,6-Hexandiolselektivität betrug über 99 %.

Unter Verwendung eines anderen Katalysators wurde die Esterfraktion in einer zweistufigen Reaktorkaskade (1. Reaktor 2,5 l Katalysator, Rieselfahrweise, 250 bar, Produktrückführung : Zu-
10 lauf = 10 : 1, 220 - 230°C; 2. Reaktor 0,5 l Katalysator, Rieselfahrweise gerader Durchgang, 260 bar, 220°C) kontin. hydriert. Als Katalysator wurde ein zuvor bei 180°C aktivierter Katalysator aus
15 CuO (60 %), Al₂O₃ (30 %) und Mn₂O₃ (10 %) eingesetzt. Die Zulaufmenge betrug 1 kg/h. Bei 99,5 % Umsatz betrug die Hexandiol-Selektivität über 99 %.

Stufe 6 und 7: (Hexandiolreinigung)

20 2,5 kg des Hydrieraustrags aus Stufe 5 wurden fraktioniert destilliert (Destillationsblase mit aufgesetzter 70 cm Füllkörperkolonne, Rücklaufverhältnis 2). Bei 1013 mbar wurden 0,5 kg Methanol abdestilliert und nach Anlegen von Vakuum (20 mbar)
25 destillierten überwiegend die 1,2-Cyclohexandiole und 1,5-Pentandiol ab. Danach (Sdp. 146°C) destillierte 1,6-Hexandiol mit einer Reinheit von 99,8 % ab.

Stufe 8:

30 2,9 kg des Sumpfaustrages der Stufe 4 wurden mit 3,8 kg Methanol und 3,8 g Tetra-i-propyltitanat versetzt und kontinuierlich in einem 1 m langen, 440 ml fassenden Rohrreaktor, der mit 3 mm V2A-Ringen gefüllt war, umgesetzt. Die mittlere Verweilzeit betrug
35 ca. 2 h.

Stufe 9:

Der Austrag aus Stufe 8 wurde analog der in Stufe 3 beschriebenen Apparatur fraktioniert destilliert. Bei 65°C Kopftemperatur wurden 40 3,5 kg abdestilliert (überwiegend Methanol). Im Sumpf verblieben 2,2 kg.

20

Stufe 10:

Der Sumpf aus Stufe 9 wurde analog Stufe 4 bis zu einer Sumpftemperatur von 160°C fraktioniert destilliert. Als Destillat wurden 5 1,3 kg erhalten, das direkt hydriert oder in die 4. Stufe zurückgeführt werden kann. (Zusammensetzung: 52 % 6-Hydroxycapronsäuremethylester, 31 % Adipinsäuredimethylester, 5 % Glutarsäuredimethylester, 4 % 5-Hydroxycapronsäuremethylester sowie eine Vielzahl weiterer, mengenmäßig unbedeutender Komponenten).

10

Stufe 11:

7 kg des Kopfproduktes der Stufe 3 wurden an einer 20 cm Füllkörperkolonne bei 1015 mbar fraktioniert destilliert. Es wurden 15 0,8 kg Vorlauffaktion bei 59 - 65°C Kopftemperatur erhalten, die neben vorwiegend Methanol, C₁- C₄-Monoethylester enthielt. Bei 65°C Kopftemperatur wurden 5,6 kg Methanol mit einer Reinheit > 99 % erhalten. Der Sumpf (0,6 kg) bestand überwiegend aus Wasser.

20

Stufe 12:

Von 1,6 kg Estergemisch aus Stufe 4 wurden in einer 2 l Destillationsblase mit aufgesetzter Kolonne (40 cm, 5 mm V2A-Metallringfüllkörper) und Rücklaufteiler bei 2 mbar vorwiegend Adipinsäuredimethylester abdestilliert (Rücklaufverhältnis 2, Kopftemperatur bis 91°C, Sumpftemperatur bis 118°C). Im Sumpf blieben 0,31 kg Hydroxycapronsäuremethylester (82 %ig, Rest vorwiegend dimerer Hydroxycapronsäuremethylester, kein Adipinsäuredimethylester) 30 zurück.

Stufe 13: (Cyclisierung)

In einer 250 ml Destillationsblase mit außenliegender Heizung und 35 aufgesetzter Kolonne (70 cm, 5 mm V2A-Metallringfüllkörper) mit Rücklaufteiler wurden 60 ml Sumpfprodukt aus Stufe 12 mit Zusatz von 1000 ppm Tetraisopropyltitanat vorgelegt, auf 260°C bei 40 mbar aufgeheizt und stündlich 35 ml Sumpfprodukt aus Stufe 12, dem 1000 ppm Tetraisopropyltitanat sowie 200 ppm 1,6-Hexandiol 40 zugesetzt wurden, zugefahren. Bei einer Kopftemperatur von 123 bis 124°C und einem Rücklaufverhältnis von 4 wurden bei 25°C vorwiegend Caprolacton, bei -78°C Methanol kondensiert.

Stufe 14: (Caprolactonreinigung)

In einer 250 ml Destillationsblase mit aufgesetzter Kolonne (70 cm, 5 mm V2A-Metallringfüllkörper) und Rücklaufteiler (Rücklaufverhältnis 4) wurde das aus Stufe 13 erhaltene Caprolacton fraktioniert bei 40 mbar destilliert. Nach Abtrennung von im wesentlichen Valerolacton (Sdp. 90 bis 110°C) wurde Caprolacton (Sdp. 131°C) in einer Reinheit (GC-Flächen-%) von 99,9 % erhalten.

10 Beispiel 2:

Analog Beispiel 1 wurde die Stufe 13 (Cyclisierung) mit einem Hydroxycapronsäure-haltigen Strom folgender Zusammensetzung betrieben: 81 % Hydroxycapronsäuremethylester, 9 % dimerer Hydroxy-15 capronsäuremethylester, 0,1 % Adipinsäuredimethylester sowie Ester aus 5-Hydroxyvaleriansäuremethylester und Hydroxycapron-säuremethylester und oligomere Hydroxycapronsäuremethylester. Dabei wurden in dem 250 ml Reaktionsgefäß 50 g 1,6-Hexandiol, 30 g des Hydroxycapronsäuremethylester-haltigen Stroms und 0,1 g 20 Titanat vorgelegt, die Mischung bei 40 mbar erhitzt und ab 155°C Sumpftemperatur kontinuierlich 30 g/h Esterzulauf (enthielt 1000 ppm Titanat) zugegeben. Bei Sumpftemperaturen zwischen 205 und 260°C wurden innerhalb 56 h 1225 g Caprolacton-haltiges Destillat, 336 g Methanol-haltiges Kühlfallenprodukt und ca. 25 100 g Sumpfprodukt erhalten. Der zu 100 % fehlende Rest geht auf Methanolverluste und den hold-up der Kolonne zurück. Nach fraktionierter Destillation des Caprolacton-haltigen Austrags wie in Beispiel 1 wurde Caprolacton mit Reinheiten zwischen 99 und 99,9 % erhalten.

30

Beispiel 3 (Variante B):

2400 g Dicarbonsäurelösung gemäß Beispiel 1, 2400 g n-Butanol und 6 g Schwefelsäure wurden in einem Reaktionsgefäß mit aufgesetzter 35 20 cm Füllkörperkolonne mit Wasserabscheider so lange unter Rückfluß erhitzt, bis kein Wasser mehr überging (ca. 8 Stunden). Dabei wurde das heterogene Butanol/Wasser-Destillat kontinuierlich im Phasenscheider getrennt, Butanol zurückgeführt und Wasser ausgeschleust. Die Säurezahl des Reaktionsaustrages betrug abzüglich 40 der eingesetzten Schwefelsäure ca. 10 mg KOH/g. Danach wurden 2,2 Äquivalente NaOH bezogen auf eingesetzte Schwefelsäure zugesetzt und dann das überschüssige Butanol bei ca. 120 mbar bis zu einer Sumpftemperatur von 120°C abdestilliert. Der resultierende Rückstand wurde an einem Sambayverdampfer in Destillat (1419 g) 45 und Hochsieder bei 1 mbar und 200°C aufgetrennt. Dieses Destillat wurde dann über eine 75 cm Füllkörperkolonne fraktioniert destilliert (ca. 5 mbar), wobei 1,4- und 1,2-Cyclohexandiole vollstän-

22

dig von Vorfraktionen von Hydroxycapronsäurebutylesterfraktionen, im folgenden Estergemisch bezeichnet, abgetrennt waren.

119 g des Estergemischs (67 % Hydroxycapronsäurebutylester, 10 % 5 Bernsteinsäuredibutylester, 5 % Glutarsäuredibutylester sowie eine Vielzahl anderer Produkte) wurden in einen Destillationskolben mit 0,05 g 1,6-Hexandiol und 1,2 g Titanat versetzt. Bei 200 mbar/150 - 180°C Sumpftemperatur wurde über eine 1 m Drehbandkolonne ca. 32 g bei einer Kopftemperatur von 75°C überwiegend 10 Butanol abdestilliert. Nach Reduktion des Drucks auf 20 mbar und Steigerung der Sumpftemperatur auf 200 - 300°C destillierten bei Kopftemperaturen bis 122°C ca. 60 g ab. Davon wurden 50 g an einer 1 m Drehbandkolonne bei 20 mbar fraktioniert destilliert und Caprolacton in einer Reinheit von 99,7 % erhalten.

15

20

25

30

35

40

45

Patentansprüche

1. Verfahren zur Herstellung von 1,6-Hexandiol und ϵ -Caprolacton aus einem Adipinsäure, 6-Hydroxycapronsäure und geringe Mengen 1,4-Cyclohexandiolen enthaltenden Carbonsäuregemisch, das als Nebenprodukt der Oxidation von Cyclohexan zu Cyclohexanon/Cyclohexanol mit Sauerstoff oder Sauerstoff enthaltenden Gasen durch Wasserextraktion des Reaktionsgemisches erhalten wird, durch Veresterung und Hydrierung eines Teilstroms zu Hexandiol und Cyclisierung von 6-Hydroxycapronsäureester zu Caprolacton, dadurch gekennzeichnet, daß man
 - a) die in dem wäßrigen Reaktionsgemisch enthaltenen Mono- und Dicarbonsäuren mit einem niedermolekularen Alkohol zu den entsprechenden Carbonsäureestern umsetzt,
 - b) das erhaltene Veresterungsgemisch in einer ersten Destillationsstufe von überschüssigem Alkohol und Leichtsiedern befreit,
 - c) aus dem Sumpfprodukt in einer zweiten Destillationsstufe eine Auftrennung in eine von 1,4-Cyclohexandiolen im wesentlichen freie Esterfraktion und eine zumindest den größeren Teil der 1,4-Cyclohexandiole enthaltende Fraktion durchführt,
 - d) von der Esterfraktion in einer dritten Destillationsstufe zumindest teilweise einen im wesentlichen 6-Hydroxycapronsäureester enthaltenden Strom abtrennt,
 - e) die Esterfraktion aus (d), aus der zumindest teilweise 6-Hydroxycapronsäureester entfernt wurde, katalytisch hydriert und durch Destillation des Hydrierproduktes in an sich bekannter Weise 1,6-Hexandiol gewinnt und
 - f) den im wesentlichen 6-Hydroxycapronsäureester enthaltenden Strom auf Temperaturen über 200°C bei verminderter Druck erhitzt, wodurch 6-Hydroxycapronsäureester zu Caprolacton cyclisiert wird und aus dem Cyclisierungsprodukt durch Destillation reines ϵ -Caprolacton gewinnt.

24

2. Verfahren gemäß Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß man das Carbonsäuregemisch vor der Veresterung entwässert.
3. Verfahren gemäß Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß man 5 die Veresterung mit Alkanolen mit 1 bis 3 Kohlenstoffatomen durchführt.
4. Verfahren gemäß Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß man 10 die Veresterung mit Alkanolen mit 4 bis 10 Kohlenstoffatomen durchführt.
5. Verfahren gemäß Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß man 15 die Veresterung mit Methanol durchführt und in der Destillationsstufe (c) eine im wesentlichen von 1,4-Cyclohexandiolen freie Carbonsäuremethylester-Fraktion am Kopf der Kolonne und eine die Hochsieder und die 1,4-Cyclohexandiole enthaltende Sumpffraktion gewinnt und die Carbonsäuremethylesterfraktion in die dritte Destillationsstufe (d) überführt.
- 20 6. Verfahren gemäß Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß man die Veresterung mit n- oder i-Butanol durchführt und in der Destillationsstufe (c) die 1,4-Cyclohexandiole mit den Leichtsiedern über Kopf abtrennt und die Carbonsäurebutylester als Seitenstrom oder als diese enthaltenden Sumpf 25 gewinnt und in die dritte Destillationsstufe (d) überführt.
7. Verfahren gemäß Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß man 30 die Destillationsstufen (c) und (d) in einer einzigen Kolonne durchführt.
8. Verfahren gemäß Anspruch 7, dadurch gekennzeichnet, daß man im Falle der Veresterung mit Methanol in einem oberen Seitenabzug eine im wesentlichen Dicarbonsäuremethylester enthaltende Fraktion, als unteren Seitenabzug eine im wesentlichen 35 6-Hydroxycapronsäuremethylesterfraktion und als Sumpfprodukt eine die 1,4-Cyclohexandiole enthaltende Fraktion abtrennt.
9. Verfahren gemäß Anspruch 7, dadurch gekennzeichnet, daß man 40 im Falle der Veresterung mit n- oder i-Butanol in einem oberen Seitenabzug eine im wesentlichen 6-Hydroxycapronsäurebutylester enthaltende Fraktion, als unteren Seitenabzug eine im wesentlichen Dicarbonsäurebutylester enthaltende Fraktion und als Kopfprodukt eine die 1,4-Cyclohexandiole enthaltende Fraktion gewinnt.

10. Verfahren gemäß Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß man das Sumpfprodukt der Stufe (c) zumindest teilweise einer erneuten Veresterung unter weiterem Zusatz des niedermolekularen Alkohols und eines Veresterungskatalysators unterwirft und in einer getrennten Destillationsstufe analog (b) und (c) auftrennt oder erst nach Abtrennung der 1,4-Cyclohexandiole die erneute Veresterung durchführt und die die Carbonsäure-ester enthaltende Fraktion in die Hydrierstufe (d) einleitet.
- 10 11. Verfahren gemäß Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß man zur Hydrierung Katalysatoren verwendet, die als katalytisch aktive Hauptbestandteile Kupfer, Kobalt und/oder Rhenium enthalten.
- 15 12. Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß man zur Hydrierung Katalysatoren verwendet, die in der oxidischen Form die Zusammensetzung $Cu_aAl_bZr_cMn_dO_x$ besitzen, wobei $a > 0$, $b > 0$, $c \geq 0$, $d > 0$, $a > b/2$, $b > a/4$, $a > c$ und $a > d$ gilt und x die zur Wahrung der Elektroneutralität pro Formeleinheit erforderliche Anzahl von Sauerstoffionen bezeichnet.
13. Abwandlung des Verfahrens gemäß Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß man die Hydrierung der Stufe (e) unterläßt und aus der Esterfraktion der Stufe (d) Adipinsäurediester gewinnt.
14. Abwandlung des Verfahrens gemäß Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß man für eine vereinfachte Herstellung von Caprolacton für die Veresterung in Stufe (a) einen Alkohol verwendet, der höher als Caprolacton siedet und daß man die Umsetzung, ohne Isolierung der Adipindiesterfraktion, ansatzweise in einer Eintopfreaktion in Gegenwart eines Veresterungskatalysators durchführt, wobei die Umsetzungen der Stufen (b), (c) und (f) im gleichen Ansatz erfolgen, und die hochsiedenden Adipinsäurediester im Sumpf verbleiben und Caprolacton als Destillat gewonnen wird.

FIG.1

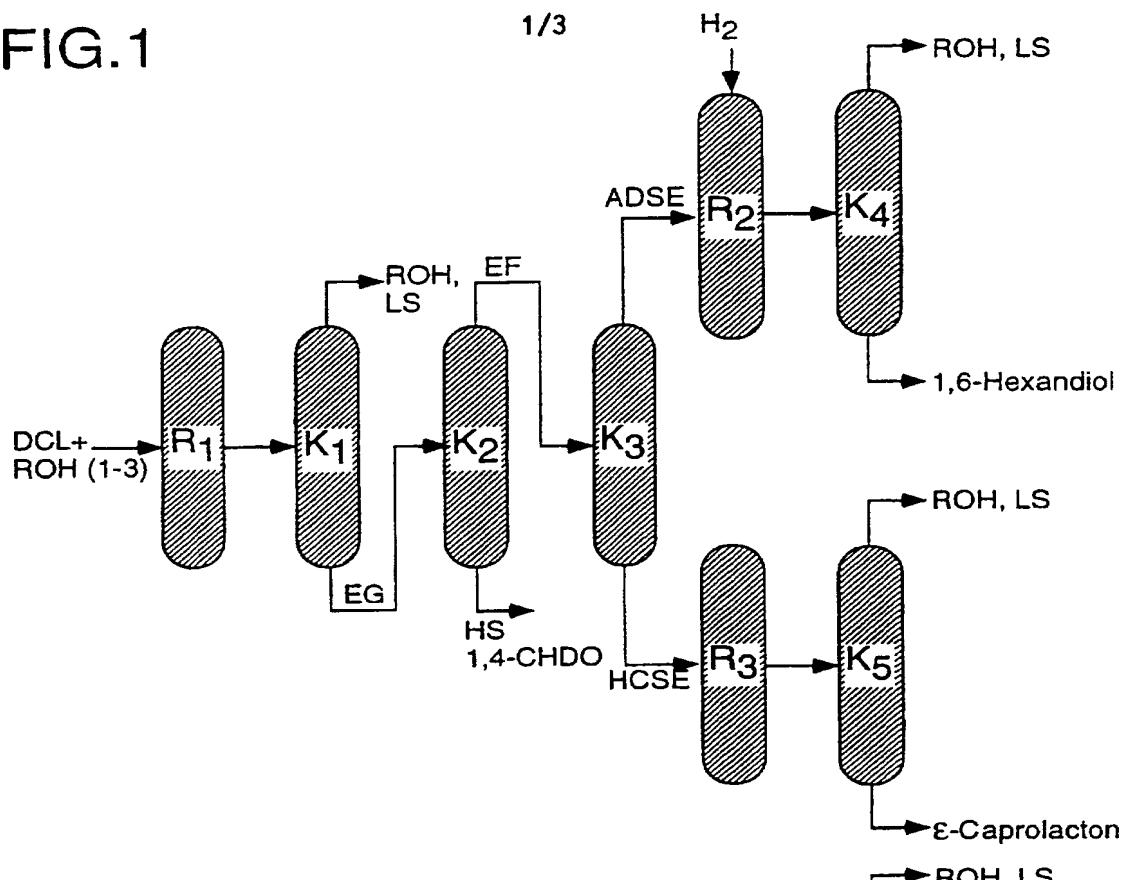
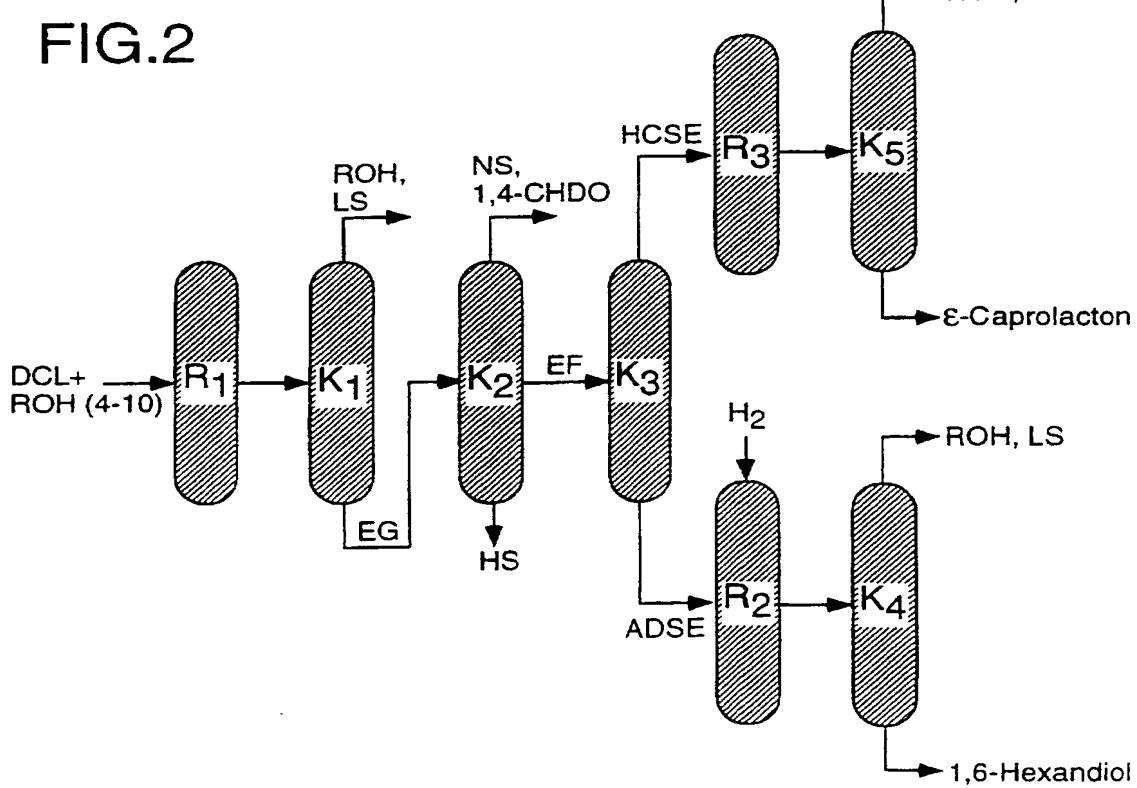


FIG.2



2/3

FIG.3

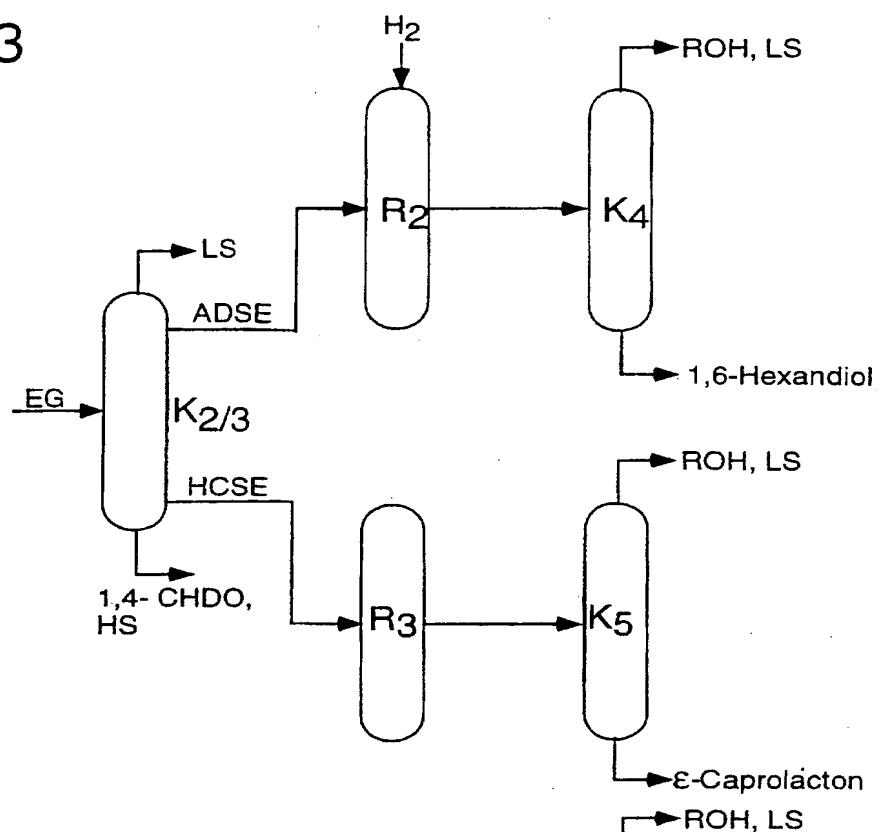
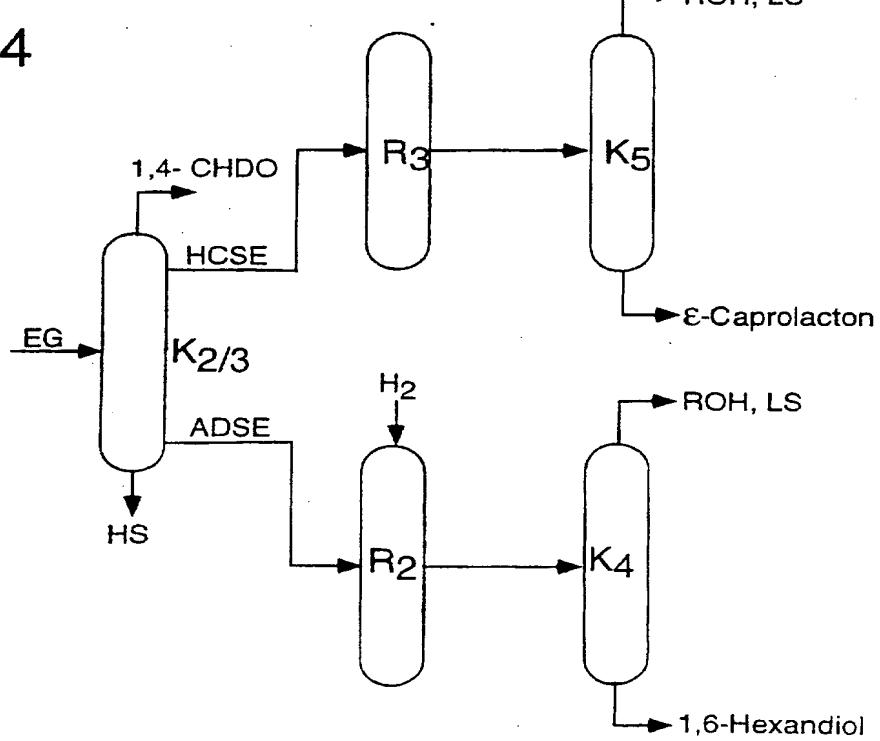
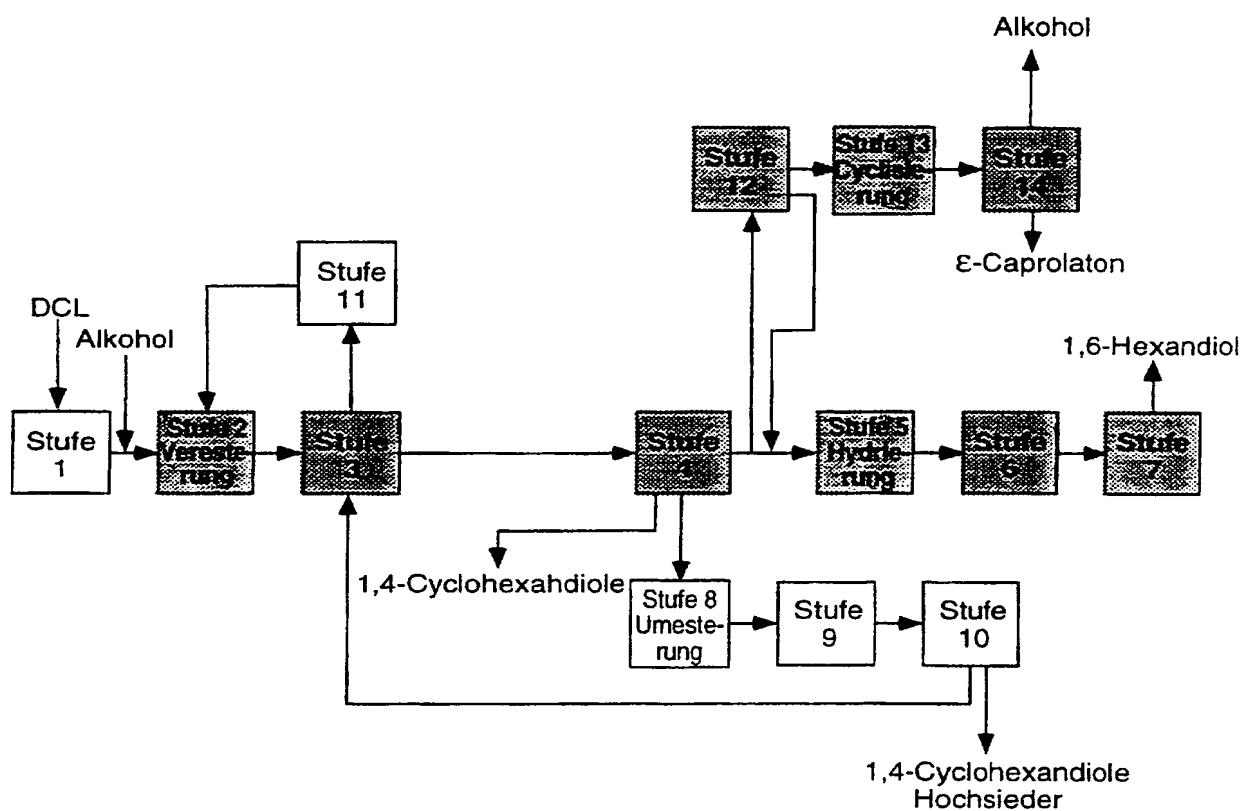


FIG.4



3/3

FIG.5



INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No
PCT/EP 97/00990

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER
IPC 6 C07C29/149 C07C31/20 C07D313/04

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)
IPC 6 C07C C07D

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practical, search terms used)

C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	DE 28 19 593 A (BASF) 8 November 1979 see the whole document ---	1
A	EP 0 661 255 A (UBE INDUSTRIES) 5 July 1995 see the whole document ---	1
A	EP 0 673 909 A (UBE INDUSTRIES) 27 September 1995 see the whole document ---	1
A	DE 16 18 143 A (BASF) 29 October 1970 cited in the application see the whole document ---	1
A	EP 0 349 861 A (BASF) 10 January 1990 cited in the application see the whole document -----	1

Further documents are listed in the continuation of box C.

Patent family members are listed in annex.

* Special categories of cited documents :

- *A* document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance
- *E* earlier document but published on or after the international filing date
- *L* document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)
- *O* document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means
- *P* document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

T later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention

X document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone

Y document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art

& document member of the same patent family

1

Date of the actual completion of the international search	Date of mailing of the international search report
21 May 1997	30.05.97

Name and mailing address of the ISA	Authorized officer
European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2 NL - 2280 HV Rijswijk Tel. (+ 31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl, Fax (+ 31-70) 340-3016	English, R

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members

Inte
inal Application No
PCT/EP 97/00990

Patent document cited in search report	Publication date	Patent family member(s)		Publication date
DE 2819593 A	08-11-79	NONE		
EP 661255 A	05-07-95	JP 7232068 A	05-09-95	
		US 5536888 A	16-07-96	
		JP 7233108 A	05-09-95	
EP 673909 A	27-09-95	WO 9510497 A	20-04-95	
		JP 7165643 A	27-06-95	
DE 1618143 A	29-10-70	BE 714348 A	28-10-68	
		FR 1560186 A	14-03-69	
		GB 1213345 A	25-11-70	
		NL 6806000 A,B	28-10-68	
EP 349861 A	10-01-90	DE 3823213 A	11-01-90	
		ES 2051933 T	01-07-94	
		JP 2059567 A	28-02-90	
		US 5068361 A	26-11-91	

INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Int. nationales Aktenzeichen
PCT/EP 97/00990

A. KLASIFIZIERUNG DES ANMELDUNGSGEGENSTANDES
IPK 6 C07C29/149 C07C31/20 C07D313/04

Nach der Internationalen Patentklassifikation (IPK) oder nach der nationalen Klassifikation und der IPK

B. RECHERCHIERTE GEBIETE

Recherchierte Mindestprüfstoff (Klassifikationssystem und Klassifikationssymbole)
IPK 6 C07C C07D

Recherchierte aber nicht zum Mindestprüfstoff gehörende Veröffentlichungen, soweit diese unter die recherchierten Gebiete fallen

Während der internationalen Recherche konsultierte elektronische Datenbank (Name der Datenbank und evtl. verwendete Suchbegriffe)

C. ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN

Kategorie	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile	Betr. Anspruch Nr.
A	DE 28 19 593 A (BASF) 8.November 1979 siehe das ganze Dokument ---	1
A	EP 0 661 255 A (UBE INDUSTRIES) 5.Juli 1995 siehe das ganze Dokument ---	1
A	EP 0 673 909 A (UBE INDUSTRIES) 27.September 1995 siehe das ganze Dokument ---	1
A	DE 16 18 143 A (BASF) 29.Oktober 1970 in der Anmeldung erwähnt siehe das ganze Dokument ---	1
A	EP 0 349 861 A (BASF) 10.Januar 1990 in der Anmeldung erwähnt siehe das ganze Dokument -----	1

Weitere Veröffentlichungen sind der Fortsetzung von Feld C zu entnehmen

Siehe Anhang Patentfamilie

* Besondere Kategorien von angegebenen Veröffentlichungen :

*'A' Veröffentlichung, die den allgemeinen Stand der Technik definiert, aber nicht als besonders bedeutsam anzusehen ist

*'E' älteres Dokument, das jedoch erst am oder nach dem internationalen Anmeldedatum veröffentlicht worden ist

*'L' Veröffentlichung, die geeignet ist, einen Prioritätsanspruch zweifelhaft erscheinen zu lassen, oder durch die das Veröffentlichungsdatum einer anderen im Recherchenbericht genannten Veröffentlichung belegt werden soll oder die aus einem anderen besonderen Grund angegeben ist (wie ausgeführt)

*'O' Veröffentlichung, die sich auf eine mündliche Offenbarung, eine Benutzung, eine Ausstellung oder andere Maßnahmen bezieht

*'P' Veröffentlichung, die vor dem internationalen Anmeldedatum, aber nach dem beanspruchten Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist

*'T' Spätere Veröffentlichung, die nach dem internationalen Anmeldedatum oder dem Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist und mit der Anmeldung nicht kollidiert, sondern nur zum Verständnis des der Erfindung zugrundeliegenden Prinzips oder der ihr zugrundeliegenden Theorie angegeben ist

*'X' Veröffentlichung von besonderer Bedeutung, die beanspruchte Erfindung kann allein aufgrund dieser Veröffentlichung nicht als neu oder auf erforderlicher Tätigkeit beruhend betrachtet werden

*'Y' Veröffentlichung von besonderer Bedeutung, die beanspruchte Erfindung kann nicht als auf erforderlicher Tätigkeit beruhend betrachtet werden, wenn die Veröffentlichung mit einer oder mehreren anderen Veröffentlichungen dieser Kategorie in Verbindung gebracht wird und diese Verbindung für einen Fachmann naheliegend ist

*'Z' Veröffentlichung, die Mitglied derselben Patentfamilie ist

1

Datum des Abschlusses der internationalen Recherche

21.Mai 1997

Absendedatum des internationalen Recherchenberichts

30.05.97

Name und Postanschrift der internationale Recherchenbehörde

Europäisches Patentamt, P.B. 5818 Patentlaan 2
NL - 2280 HV Rijswijk
Tel. (+ 31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,
Fax (- 31-70) 340-3016

Bevollmächtigter Bediensteter

English, R

INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Angaben zu Veröffentlichungen, die zur selben Patentfamilie gehören

Internationales Aktenzeichen
PCT/EP 97/00990

Im Recherchenbericht angeführtes Patentdokument	Datum der Veröffentlichung	Mitglied(er) der Patentfamilie	Datum der Veröffentlichung
DE 2819593 A	08-11-79	KEINE	
EP 661255 A	05-07-95	JP 7232068 A US 5536888 A JP 7233108 A	05-09-95 16-07-96 05-09-95
EP 673909 A	27-09-95	WO 9510497 A JP 7165643 A	20-04-95 27-06-95
DE 1618143 A	29-10-70	BE 714348 A FR 1560186 A GB 1213345 A NL 6806000 A,B	28-10-68 14-03-69 25-11-70 28-10-68
EP 349861 A	10-01-90	DE 3823213 A ES 2051933 T JP 2059567 A US 5068361 A	11-01-90 01-07-94 28-02-90 26-11-91